(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 公 開 特 許 公 報(A)

(11)特許出願公開番号

特開2006-16518 (P2006-16518A)

(43) 公開日 平成18年1月19日 (2006.1.19)

				-	
(51) Int.Cl.	FΙ			テーマコート	:(参考)
CO8J 9/04	(2006.01) CO8J	9/04	101	4F050	
A43B 13/04	(2006.01) CO8J	9/04	CEQ	4F074	
CO8K 3/00	(2006.01) A 4 3 B	13/04	Α	4 J O O 2	•
	(2006.01) CO8K	3/00			
	(2006.01) CO8K	5/14			
	審査請求 オ		頃の数 9 OL	(全 27 頁)	最終頁に続く
(21) 出願番号 特願	頭2004-196392 (P2004-196392)	(71) 出願人	000004178		
(22) 出願日 平原	成16年7月2日 (2004.7.2)		JSR株式会社	Ł	
			東京都中央区第	地五丁目6番	10号
		(74) 代理人	100085224		
			弁理士 白井	重隆	
		(72) 発明者	古市 稔		
			東京都中央区第	建地五丁目6番	10号 JS
-			R株式会社内		
		(72) 発明者	森野 克昭		
			東京都中央区築	球地五丁目6番	10号 JS
			R株式会社内		
		(72) 発明者	中村 丈夫		
			東京都中央区第	建地五丁目6番	10号 JS
			R株式会社内		
		Fターム (参	考) 4F050 BA04	HA63 HA73	
				最	終頁に続く

(54) 【発明の名称】 発泡体用組成物

(57) 【要約】

【課題】厚み精度に優れ、適度な硬度と強度を有し、耐摩耗性に優れ、混練生地の平滑性にも優れ、さらに熱をかけても流れすぎることのなく(温度に対して鈍感であり、多色成形時に混色がない)、加工性に優れた発泡体用組成物を得る。

【解決手段】(A) ガラス転移温度(Tg)が-50℃ ~-10℃である1,2ーポリブタジエン10~90重量%、(B)沸騰n-ヘキサン不溶分1~25重量%,沸騰n-ヘキサン可溶分99~75重量%であるビニル・シスブタジエンゴム(VCR)90~10重量%、および(C)上記(A)~(B)成分以外の熱可塑性重合体0~50重量部[ただし、(A)+(B)+(C)=100重量%]の合計量100重量部に対し、(D)発泡剤0.5~20重量部、および(E)架橋剤0.02~20重量部を含有する発泡体用組成物。

1

【特許請求の節囲】

【請求項1】

(A) ガラス転移温度(Tg) が-50℃~-10℃である1,2-ポリブタジエン10~90重量%、(B) 沸騰 n-ヘキサン不溶分1~25重量%、沸騰 n-ヘキサン可溶分99~75重量%であるビニル・シスブタジエンゴム(VCR)90~10重量%、および(C)上記(A)~(B)成分以外の熱可塑性重合体0~50重量%〔ただし、(A)+(B)+(C)=100重量%〕の合計量100重量部に対し、(D)発泡剤0.5~20重量部、および(E)架橋剤0.02~20重量部を含有する発泡体用組成物。

【請求項2】

(A)成分が、結晶化度が5%以上であるシンジオタクチック1,2-ポリブタジエンである請求項1記載の発泡体用組成物。

【請求項3】

(C)成分が、(A) \sim (B)成分以外の、熱可塑性 樹脂、熱可塑性エラストマー、天然ゴムおよび合成ゴム の群から選ばれた少なくとも1種である請求項1または 202記載の発泡体用組成物。

【請求項4】

(D) 発泡剤が、ジニトロソペンタメチレンテトラミン(DNPT)、アゾジカルボンアミド(ADCA)、およびp,p'ーオキシビスベンゼンスルホニルヒドラジン(OBSH)の群から選ばれた少なくとも1種、またはこれと尿素および/または尿素誘導体からなる発泡助剤の組み合わせである請求項1~3いずれかに記載の発泡体用組成物。

【請求項5】

(E) 架橋剤が硫黄、加熱により硫黄を生成させる化合物、有機過酸化物、多官能性モノマー、およびシラノール化合物の群から選ばれた少なくとも1種である請求項1~3いずれかに記載の発泡体用組成物。

【請求項6】

(A)~(C)成分の合計量100重量部に対し、さらに、(F)軟化剤0~300重量部、(G)無機充填剤0~300重量部、(H)難燃剤、酸化防止剤、軟化剤、滑剤、着色剤、紫外線吸収剤、帯電防止剤、熱安定剤、老化防止剤、加工助剤、耐光(候)剤および抗菌剤の群から選ばれた少なくとも1種の他の添加剤0~20重量部を配合してなり、かつこれら(F)、(G)および(H)成分の合計量が1~600重量部を配合してなる請求項1~5いずれかに記載の発泡体用組成物。

【請求項7】

請求項1~6いずれかに記載の発泡体用成物を成形してなる成形体。

【請求項8】

成形が圧縮成形、射出成形またはトランスファー成形 である請求項7記載の成形体。

【請求項9】

靴底である請求項7または8記載の成形体。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

[0001]

本発明は、ポリブタジエンを用いた、発泡の靴底など の成形体に用いられる発泡体用組成物、または成形もし くは成形架橋してなる成形体に関する。

【背景技術】

[0002]

成形材料、例えば靴底材料は軽量化の傾向にあり、軽量化の目的から発泡体が多く使用されている。現在、発泡体から靴底材料を製造する方法としては、発泡体を従来から用いられている加硫プレス機を使用して、

- (1) 板状金型を使用して板状発泡体を生産し、靴底 形状に打ち抜く、
- (2) 靴底形状の金型を使用して発泡し、その後にサイズ調整の目的からさらに靴底形状に打ち抜く、方法などが用いられている。

[0003]

靴底材料に用いられている架橋発泡体として、エチレンービニルアセテート共重合体(EVA)、天然ゴム、合成ゴムなどを使用した架橋発泡体が知られている。

この中で、EVAを使用した架橋発泡体は、使用中の変形(ヘタリ)が大きく、同時に靴底材料として最も重要である耐ウエットスキッド性が十分でない。一方、天然ゴム、スチレンーブタジエンゴム、ポリブタジエンゴムなどの合成ゴムを使用したゴム系の架橋発泡体は、ヘタリおよび耐ウエットスキッド性はEVA発泡体よりは良好であるが、架橋発泡後の製品の収縮が大きく、製品のサイズバラツキによる不良率が高く、発泡体(スポンジ)の剛性が不足し、実用上、問題がある。

[0004]

ところで、ウエットスキッド性に優れ、架橋発泡後の製品の収縮率が小さい実用剛性を有する靴底材料として好適な材料として、1,2一ポリブタジエンが使用されるようになっている。この1,2一ポリブタジエンは、ウエットスキッド性に優れ、架橋発泡後の収縮率が小さいほか、機械的強度(TB,EB)、層間引き裂き強度、永久圧縮歪みなどが良好であり、靴底材料として広く利用されるようになっている。

このような適度な結晶化度に制御した1,2ーポリブタジエンは、結晶性に富んだ領域と非晶性部とからなる構造を有するため、熱可塑性エラストマーとしての機能だけでなく、分子中に化学反応性に富んだ炭素-炭素二重結合を有しているため、従来の加硫物や架橋密度を高めた熱硬化性樹脂やゴムとしての機能も有する。また、この1,2ーポリブタジエンは、他の樹脂や熱可塑性エラストマー、熱硬化性エラストマーの改質材、医療用高50分子材料としても応用されている。

-2-

ところが、この1、2ーポリブタジエンを多色成形靴 底などの新たな種々の用途に使用するに当たり、加工性 、成形性が不十分であったり、成形時の混色などが指摘 されるようになってきた。例えば、多色成形の場合、型 内のポリマーの移動性(流動性)が大きく、混色し易い という現象がある。

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0005]

本発明は、ポリブタジエンとして、同じ融点(Tm)を有する従来の1,2ーポリブタジエンに較べて、ガラス転移温度(Tg)が低く、耐寒性、耐寒衝撃性、耐摩耗性に優れた1,2ーポリブタジエンと、ビニル・シスブタジエンゴム(VCR)とを併用することにより、厚み精度に優れ、適度な硬度を有し、平滑性に優れ、さらに熱をかけても流れすぎることがなく(温度に対して鈍感であり、混色することが少ない)加工性に優れる発泡成形体組成物、これを用いた靴底などの成形体を提供することにある。

【課題を解決するための手段】

[0006]

本発明は、(A) ガラス転移温度(Tg) が-50℃ ~-10℃である1,2ーポリプタジエン10~90重量%、(B) 沸騰n-ヘキサン不溶分1~25重量%、沸騰n-ヘキサン可溶分99~75重量%であるビニル・シスプタジエンゴム(VCR)90~10重量%、および(C)上記(A)~(B)成分以外の熱可塑性重合体0~50重量%[ただし、(A)+(B)+(C)=100重量%]の合計量100重量部に対し、(D)発泡剤0.5~20重量部、および(E)架橋剤0.02~20重量部を含有する発泡体用組成物に関する。

ここで、(A)成分としては、結晶化度が5%以上であるシンジオタクチック1,2-ポリブタジエンが好ましい。

また、(C)成分としては、(A)~(B)成分以外の、熱可塑性樹脂、熱可塑性エラストマー、天然ゴムおよび合成ゴムの群から選ばれた少なくとも1種が挙げられる。

さらに、上記(D)発泡剤としては、ジニトロソペンタメチレンテトラミン(DNPT)、アゾジカルボンア 40ミド(ADCA)、およびp,p'ーオキシビスベンゼンスルホニルヒドラジン(OBSH)の群から選ばれた少なくとも1種、またはこれと尿素および/または尿素誘導体からなる発泡助剤の組み合わせが挙げられる。

さらに、(E)架橋削としては、硫黄、加熱により硫 黄を生成させる化合物、有機過酸化物、多官能性モノマ ー、およびシラノール化合物の群から選ばれた少なくと も1種が挙げられる。

本発明の発泡体用組成物には、上記(A)~(C)成分の合計量100重量部に対し、さらに、(F)軟化剤 50

0~300重量部、(G)無機充填剤0~300重量部、(H)難燃剤、酸化防止剤、軟化剤、滑剤、着色剤、紫外線吸収剤、帯電防止剤、熱安定剤、老化防止剤、加工助剤、耐光(候)剤および抗菌剤の群から選ばれた少なくとも1種の他の添加剤0~20重量部を配合してなり、かつこれら(F)、(G)および(H)成分の合計量が1~600重量部を配合してなる発泡体用組成物に関する。

次に、本発明は、上記いずれかに記載の発泡体用成物 を圧縮成形、射出成形またはトランスファー成形などの 成形してなる靴底などの成形体に関する。

【発明の効果】

[0007]

本発明の発泡体用組成物は、厚み精度に優れ、適度な 硬度を有し、平滑性に優れ、さらに熱をかけても流れす ぎることのなく(温度に対して鈍感であり、多色成形時 に混色がない)加工性に優れ、靴底材料や工業材料、装飾用剤、スポーツ保護材料、プロテクタ材料、介護用材料、建材用材料、日常備品・雑貨用品用材料、玩具材料、文具材料、電気用品材料などの用途に有用である。

【発明を実施するための最良の形態】

[0008]

(A) 1, 2ーポリブタジエン

本発明の(A)成分に用いられる1,2ーポリブタジエンは、ブタジエン部分の1,2ービニル結合含量が70%以上のものをいう。ここで、本発明の(A)1,2ーポリブタジエンは、-50~-10°、好ましくは-40°~-15°のガラス転移温度を有する。

本発明の組成物において、(A)~(B)成分が100重量%系のものは、ランニングシューズ、ジョッギングシューズ、競技用シューズ、ゴルフシューズ、ベースボールシューズ底、サッカーシューズ底、ヒールリフト、玩具、文具、建材、日用雑貨、発泡成形用途、フィルム・シート成形用途などに有用である。

また、本発明の組成物において、(A)~(B)成分と(C)成分として熱可塑性エラストマーとのブレンド系のものは、インジェクションシューズ底(発泡、非発泡)、ユニットソール、ヘップサンダル、スポーツシューズ底、カジュアルシューズ底、玩具、保護具、文具、建材、自動車部品、電気部品、日用雑貨、フィルム・シート成形用途などに有用である。

[0.009]

本発明の特定のガラス転移温度を有する(A)1,2 ーポリブタジエンは、結晶化度が5%以上であるシンジオタクチック1,2ーポリブタジエン(以下「シンジオタクチック1,2ーポリブタジエン」ともいう)や、1,3ーブタジエンを水性媒体中でスラリー重合することによって得られるもの(以下「後者の(A)1,2ーポリブタジエン」ともいう)が好ましい。

[0010]

このうち、前者の本発明に用いられる(A)シンジオタクチック1,2ーポリブタジエンは、例えば、1,2ー結合含有量が70%以上のものであり、例えば、コバルト化合物およびアルミノオキサンを含有する触媒の存在下に、ブタジエンを重合して得られるものであるが、この製造方法に限定されるものではない。

[0011]

本発明に用いられる(A)シンジオタクチック1,2 ーポリブタジエンのブタジエン結合単位における1,2 ー結合含有量は、通常、70%以上、好ましくは80% 以上、さらに好ましくは90%以上である。1,2一結 合含有量が70%以上であることにより、当該1,2一 ポリブタジエンが良好な熱可塑性エラストマーとしての 性質が発揮される。

[0012]

本発明に用いられる(A)シンジオタクチック1,2 ーポリブタジエンは、ブタジエン以外の共役ジエンが少 量共重合していてもよい。ブタジエン以外の共役ジエン としては、1,3-ペンタジエン、高級アルキル基で置 換された1,3-ブタジエン誘導体、2-アルキル置換 20 -1,3-ブタジエンなどが挙げられる。

このうち、高級アルキル基で置換された 1 , 3 ーブタジエン誘導体としては、1 ーペンチルー 1 , 3 ーブタジエン、1 ーヘキシルー 1 , 3 ーブタジエン、1 ーヘプチルー 1 , 3 ーブタジエン、1 ーオクチル 1 , 3 ーブタジエンなどが挙げられる。

[0013]

ここで、2-アルキル置換-1, 3-ブタジエンの代表的なものは、<math>2-メチル-1, 3-ブタジエン (イソプレン)、2-エチル-1, 3-ブタジエン、2-プロ 30 ピルー1, 3-ブタジエン、2-イソプロピルー1, 3-ブタジエン、2-イソプロピルー1, 3-ブタジエン、2-イソプチルー1, 3-ブタジエン、2-アミルー1, 3-ブタジエン、2-アミルー1, 3-ブタジエン、*

$$R_2$$
-Al- $(OAl)_m$ -OAl R_2 -----(I)

 R

-----(II)

 $(OAl)_{m+2}$
 R

[0017]

この一般式 (I) あるいは (II) で表されるアルミノオキサンにおいて、R はメチル基、エチル基、プロピル基、ブチル基などの炭化水素基であり、好ましくはメチル基、エチル基であり、特に好ましくはメチル基である。また、mは、2以上、好ましくは5以上、さらに好ま 50

*2-ヘキシル-1,3-ブタジエン、2-シクロヘキシル-1,3-ブタジエン、2-イソヘキシル-1,3-ブタジエン、2-ヘプチル-1,3-ブタジエン、2-イソヘプチル-1,3-ブタジエン、2-オクチル-1 ,3-ブタジエン、2-イソオクチル-1,3-ブタジ エンなどが挙げられる。これらの共役ジエンのなかで、 ブタジエンと共重合される好ましい共役ジエンとしては、イソプレン、1,3-ペンタジエンが挙げられる。重 合に供される単量体成分中のブタジエンの合有量は50 モル%以上、特には70モル%以上が好ましい。

[0014]

本発明で用いられる(A)シンジオタクチック1.2 ーポリブタジエンは、上述したように、例えば、コバル ト化合物およびアルミノオキサンを含有する触媒の存在 下に、ブタジエンを重合して得られる。上記コバルト化 合物としては、好ましくは炭素数4以上のコバルトの有 機酸塩を挙げることができる。このコバルトの有機酸塩 の具体例として、酪酸塩、ヘキサン酸塩、ヘプチル酸塩 、2-エチルヘキシル酸などのオクチル酸塩、デカン酸 塩や、ステアリン酸、オレイン酸、エルカ酸などの高級 脂肪酸塩、安息香酸塩、トリル酸塩、キシリル酸塩、エ チル安息香酸などのアルキル、アラルキル、アリル置換 安息香酸塩やナフトエ酸塩、アルキル、アラルキルもし くはアリル置換ナフト工酸塩を挙げることができる。こ れらのうち、2-エチルヘキシル酸のいわゆるオクチル 酸塩や、ステアリン酸塩、安息香酸塩が、炭化水素溶媒 への優れた溶解性のために好ましい。

[0015]

上記アルミノオキサンとしては、例えば下記一般式(I)または一般式(II)で表されるものを挙げることができる。

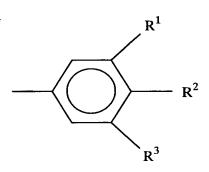
[0016]

【化1】

しくは10~100の整数である。アルミノオキサンの 具体例としては、メチルアルミノオキサン、エチルアル ミノオキサン、プロピルアルミノオキサン、ブチルアル ミノオキサンなどを挙げることができ、メチルアルミノ オキサンが特に好ましい。

0 [0018]

重合触媒は、上記コバルト化合物とアルミノオキサン 以外に、ホスフィン化合物を含有することが極めて好ま しい。ホスフィン化合物は、重合触媒の活性化、ビニル 結合構造および結晶性の制御に有効な成分であり、好ま しくは下記一般式(III)で表される有機リン化合物を 挙げることができる。



[0021]

(上記基において、 R^1 , R^2 , R^3 は、同一または異な って、水素原子、炭素数が好ましくは1~6のアルキル キシ基または炭素数が好ましくは6~12のアリル基を 表す。)

また、一般式(III)中、R'はシクロアルキル基、ア ルキル置換シクロアルキル基を示し、nは0~3の整数 である。

[0022]

一般式(III)で表されるホスフィン化合物としては 、具体的に、トリー(3ーメチルフェニル)ホスフィン 、トリー(3-エチルフェニル)ホスフィン、トリー(3, 5-ジメチルフェニル) ホスフィン、トリー(3, 4-ジメチルフェニル)ホスフィン、トリー(3-イソ プロピルフェニル) ホスフィン、トリー (3-t-ブチ ルフェニル) ホスフィン、トリー(3,5-ジエチルフ ェニル) ホスフィン、トリー(3-メチルー5-エチル フェニル) ホスフィン)、トリー(3-フェニルフェニ※ * [0019]

 $P(Ar)_n(R')_{3-n}\cdots(H)$

一般式(III)中、Arは下記で示される基を示す。

[0020]

【化2】

※ル) ホスフィン、トリー(3,4,5-トリメチルフェ ニル) ホスフィン、トリー(4-メトキシー3,5-ジ メチルフェニル) ホスフィン、トリー(4-エトキシー 基、ハロゲン原子、炭素数が好ましくは $1 \sim 6$ のアルコ 20 3.5 – ジエチルフェニル)ホスフィン、トリー(4 -ブトキシー3. 5ージブチルフェニル) ホスフィン、ト リ(p-メトキシフェニルホスフィン)、トリシクロへ キシルホスフィン、ジシクロヘキシルフェニルホスフィ ン、トリベンジルホスフィン、トリ(4-メチルフェニ ルホスフィン)、トリ(4-エチルフェニルホスフィン)などを挙げることができる。これらのうち、特に好ま しいものとしては、トリフェニルホスフィン、トリー(3-メチルフェニル) ホスフィン、トリー(4-メトキ シー3, 5-ジメチルフェニル) ホスフィンなどが挙げ **30** られる。

[0023]

また、コバルト化合物として、下記一般式(IV)で表 される化合物を用いることができる。

[0024]

【化3】

[0025]

上記一般式(IV)で表される化合物は、塩化コバルト に対し上記一般式 (111)において n が 3 であるホスフィ ン化合物を配位子に持つ錯体である。このコバルト化合 物の使用に際しては、あらかじめ合成したものを使用し 50 -結合の量、結晶化度の制御を行なうことができる。

てもよいし、あるいは重合系中に塩化コバルトとホスフ ィン化合物を接触させる方法で使用してもよい。錯体中 のホスフィン化合物を種々選択することにより、得られ るシンジオタクチック1、2-ポリブタジエンの1、2

[0026]

上記一般式(IV)で表されるコバルト化合物の具体例 としては、コバルトビス(トリフェニルホスフィン)ジ クロライド、コバルトビス〔トリス〔3-メチルフェニ ルホスフィン) 〕 ジクロライド、コバルトビス〔トリス (3-エチルフェニルホスフィン)] ジクロライド、コ バルトビス [トリス (4-メチルフェニルホスフィン) 〕 ジクロライド、コバルトビス〔トリス〔3.5ージメ チルフェニルホスフィン) 〕 ジクロライド、コバルトビ ス〔トリス(3, 4ージメチルフェニルホスフィン)〕 ジクロライド、コバルトビス〔トリス〔3ーイソプロピ ルフェニルホスフィン) 〕 ジクロライド、コバルトビス [トリス(3-t-ブチルフェニルホスフィン)] ジク ロライド、コバルトビス〔トリス〔3,5ージエチルフ ェニルホスフィン) 〕 ジクロライド、コバルトビス〔ト リス(3-メチル-5-エチルフェニルホスフィン)] ジクロライド、コバルトビス〔トリス〔3-フェニルフ ェニルホスフィン) 〕 ジクロライド、コバルトビス〔ト リス(3, 4, 5-トリメチルフェニルホスフィン)] ジクロライド、コバルトビス〔トリス〔4-メトキシー 20 3, 5-ジメチルフェニルホスフィン)〕ジクロライド 、コバルトビス〔トリス(4-エトキシー3,5-ジエ チルフェニルホスフィン) 〕 ジクロライド、コバルトビ ス〔トリス(4ーブトキシー3,5ージプチルフェニル ホスフィン) 〕 ジクロライド、コバルトビス〔トリス(4-メトキシフェニルホスフィン) 〕 ジクロライド、コ バルトビス〔トリス(3-メトキシフェニルホスフィン **)〕ジクロライド、コバルトビス〔トリス(4-ドデシ** ルフェニルホスフィン) 〕 ジクロライド、コバルトビス [トリス(4-エチルフェニルホスフィン)] ジクロラ 30 イドなどを使用することができる。

[0027]

これらのうち、特に好ましいものとしては、コバルト ビス(トリフェニルホスフィン) ジクロライド、コバル トビス〔トリス(3-メチルフェニルホスフィン)〕ジ クロライド、コバルトビス〔トリス〔3,5-ジメチル フェニルホスフィン) 〕 ジクロライド、コバルトビス〔 トリス(4-メトキシー3,5-ジメチルフェニルホス フィン)〕ジクロライドなどが挙げられる。

[0028]

触媒の使用量は、ブタジエン単独重合の場合は、ブタ ジエン1モル当たり、共重合する場合は、ブタジエンと ブタジエン以外の共役ジエンとの合計量1モル当たり、 コバルト化合物を、コバルト原子換算で0.001~1 ミリモル、好ましくは0.01~0.5ミリモル程度使 用する。また、ホスフィン化合物の使用量は、コバルト 原子に対するリン原子の比 (P/Co) として、通常、 0.1~50、好ましくは0.5~20、さらに好まし くは1~20である。さらに、アルミノオキサンの使用 量は、コバルト化合物のコバルト原子に対するアルミニ 50

ウム原子の比 (A 1 / Co) として、通常、4~10⁷ 、好ましくは10~10⁶である。なお、一般式(IV) で表される錯体を用いる場合は、ホスフィン化合物の使 用量がコバルト原子に対するリン原子の比(P/Co) が2であるとし、アルミノオキサンの使用量は、上記の 記載に従う。

10

[0029]

重合溶媒として用いられる不活性有機溶媒としては、 例えばベンゼン、トルエン、キシレン、クメンなどの芳 香族炭化水素溶媒、nーペンタン、nーヘキサン、nー ブタンなどの脂肪族炭化水素溶媒、シクロペンタン、メ チルシクロペンタン、シクロヘキサンなどの脂環族炭化 水素溶媒およびこれらの混合物が挙げられる。

[0030]

重合温度は、通常、-50~120℃で、好ましくは -20~100℃である。

重合反応は、回分式でも、連続式でもよい。なお、溶 媒中の単量体濃度は、通常、5~50質量%、好ましく は10~35質量%である。

また、重合体を製造するために、本発明の触媒および 重合体を失活させないために、重合系内に酸素、水ある いは炭酸ガスなどの失活作用のある化合物の混入を極力 なくすような配慮が必要である。重合反応が所望の段階 まで進行したら反応混合物をアルコール、その他の重合 停止剤、老化防止剤、酸化防止剤、紫外線吸収剤などを 添加し、次いで通常の方法に従って生成重合体を分離、 洗浄、乾燥して本発明に用いられるシンジオタクチック 1, 2-ポリブタジエンを得ることができる。

[0031]

一方、後者の(A)1,2-ポリブタジエンは、例え ば、特公平3-76326号公報〔製造方法(1)〕記 載の1、3-ブタジエンの水系重合によって得ることが

製造方法(1)によれば、あらかじめコバルト化合物 (A) と周期律表第111族の金属の水素化金属化合物(B) とを、(A) に対し1~100倍モルの共役ジエン の存在下で接触させて得られた触媒に、二硫化炭素、フ ェニルイソチアン酸およびキサントゲン化合物から選ば れた少なくとも1種を共存させた触媒系の存在下で1, 3-ブタジエンなどの共役ジエンを水系において重合さ

せる。

以上の製造方法(1)の詳細は、特公平3-7632 6号公報第3欄第41行~第7欄第29行に詳述されて いる。

[0032]

また、本発明の後者の(A)1,2-ポリブタジエン は、例えば、特公平5-86411号公報〔製造方法(2)] 記載の懸濁重合法によって得ることができる。 この製造方法(2)では、

工程(1):水中に、乳化剤の存在下において、第一の

触媒成分溶液を乳化分散させてエマルジョンとし、この 第一の触媒成分を溶液よりなる微小な油滴群を形成させ

工程(II):工程(I)において得られた系内に共役ジエン単量体(1,3-ブタジエン)を加え、さらに第二の触媒成分を加えて重合を行なう。

ここで、第一の触媒成分溶液は、(A)コバルト化合物と(B)周期律表第口族〜第口院の金属によって形成される有機金属化合物もしくは水素化合物とを、上記(A)コバルト化合物に対して1~1000倍モルの(10 C)共役ジエン化合物の存在下において接触させることによって得られる。

また、上記第二の触媒成分は、(D)二硫化炭素、フェニルイシチオシアン酸およびキサントゲン化合物より選択される少なくとも一種の化合物よりなる。

以上の製造方法(2)の詳細は、特公平5-8641 1号公報第3欄第36行~第10欄第6行に詳述されている。

[0033]

さらに、本発明の後者の(A) 1, 2-ポリブタジエ 20 ンは、特開平6-25311 号公報〔製造方法(3)〕 記載のシンジオタクチック 1, 2-ポリブタジエンの懸 濁重合法によっても得ることができる。

この懸濁重合法について、上記特許公開公報を準用して、以下に説明する。

[0034]

すなわち、製造方法(3)は、遷移金属化合物、 I ~ 111族の有機金属化合物、ならびに、二硫化炭素、イソ チオシアン酸フェニルおよびキサントゲン酸化合物から なる群から選ばれた化合物からなる触媒を用い、水性媒 30 質中で1,3-ブタジエンを懸濁重合することにより、 シンジオタクチックー1、2-ポリブタジエンの粒子を 得る方法であって、(a)比重1.1以上の高比重不活性 有機溶媒を水性媒質中に共存させ、かつ、(b)高比重 不活性有機溶媒の量の割合を、1,3-ブタジエン10 0容量部に対し10~100容量部とし、かつ、(c) アルコール、アルデヒド、ケトン、エステル、およびニ トリルからなる群より選ばれる1種または2種以上の化 合物(第4成分)を上記水性媒質に共存させて重合を行 う、シンジオタクチック-1, 2-ポリブタジエンの懸 40 濁重合法である(製造方法(3)の特許請求の範囲)。 [0035]

製造方法(3)では、水性媒質中に塩化メチレンなどの高比重不活性有機溶媒を共存させることにより、1,3-ブタジエンや触媒などからなる有機相の比重を高くする。さらに、第4成分を共存させる。これにより、強力な機械的剪断力なしに、所望の融点をもった小粒径のSPBを得ることができるようにする。

[0036]

ここで、製造方法(3)において、水性媒質には、水 50

12

に塩化カルシウムなどの無機塩やポリビニルアルコールなどの分散剤、および必要に応じて界面活性剤を溶解もしくは分散させたものなど、通常、懸濁重合で使用されるものを用いることができる。分散剤の割合は、水100重量部に対して、0.01~1重量部の範囲が好ましい。また、水の割合は、1,3一ブタジエン1モルに対し1~30モルの範囲が好ましい。

[0037]

高比重不活性有機溶媒は、比重が1.1以上の有機溶媒であって、重合温度にあっては1,3ーブタジエンや触媒成分と殆ど反応しないものをいう。このようなものとしては、塩化メチレン、四塩化炭素、クロロホルム、ブロモホルム、トリクレンなどのハロゲン化脂肪族炭化水素、クロロベンゼン、ブロモベンゼン、クロロトルエン、ジクロロベンゼン、ジブロモベンゼン、ヘキサクロロベンゼン、ヘキサフルオロベンゼンなどのハロゲン化芳香族炭化水素、クロロフェノール、ブロモフェノール、ペンタクロロフェノール、ペンタブロモフェノールなどのハロゲン化フェノール、ジメチルスルホキシドなどのスルホキシド類、ジメチル硫酸やジエチル硫酸などの硫酸ジエステル類などが好ましく用いられる。

[0038]

水性媒質中に共存させる高比重不活性有機溶媒は、重合系中の1、3-ブタジエン100容量部に対して10~100容量部、好ましくは20~80容量部、特に好ましくは40~60容量部の範囲である。1、3-ブタジエンに対する高比重不活性有機溶媒の割合が100容量部を超えると、ポリマーの生産性が低下する点で好ましくなく、10容量部よりも少ないと粒径の大きなSPB粒子が生成しやすくなるので好ましくない。

[0039]

製造方法(3)においては、さらに、第4成分を上記の水性媒質に添加する。第4成分としては、アルコールやケトン、アルデヒド、エステル、およびニトリルからなる群から選ばれた1種または2種以上の化合物を用いることができる。

第4成分の添加量は、第4成分として用いる化合物の 種類に応じて適宜調節できる。以下、各々の化合物について説明する。

[0040]

アルコールとしては、nーブチルアルコール、secーブチルアルコール、tertーブチルアルコール、ペンチルアルコール、ヘキサノール、オクタノールなどの脂肪族アルコール、シクロブタノール、シクロペンタノール、シクロヘキサノール、シクロドデカノールなどの脂環式アルコール、ベンジルアルコール、ジフェニルカルビノール、シンナミルアルコール、oーアニスアルコール、mーアニスアルコール、pーアニスアルコールなどの芳香族アルコールなどが好ましく用いられる。

[0041]

13

ケトンとしては、例えばアセトン、アセチルアセトン、メチルエチルケトン、メチルプロピルケトン、イソプロピルメチルケトン、ブチルメチルケトン、イソブチルメチルケトン、ピナコロン、ジエチルケトン、ブチロン、ジイソプロピルケトン、ジイソブチルケトンなどの脂肪族ケトンや、シクロブタノン、シクロペナタノン、シクロペキサノン、シクロドデカノンなどの脂環式ケトン、アセトフェノン、プロピオフェノン、ブチロフェノン、バレロフェノン、ベンゾフェノン、ジベンジルケトン、アセトナフトンなどの芳香族ケトンなどが用いられる

[0042]

アルデヒドとしては、ホルムアルデヒド、アセトアル デヒド、プロピオンアルデヒド、ブチルアルデヒド、イ ソブチルアルデヒド、バレルアルデヒド、イソバレルア ルデヒド、ピバリンアルデヒド、カプロンアルデヒド、 ヘプトアルデヒド、カプリルアルデヒド、ペラルゴンア ルデヒド、カプリンアルデヒド、ウンデシルアルデヒド 、ラウリンアルデヒド、トリデシルアルデヒド、ミスチ ンアルデヒド、ペンタデシルアルデヒド、パルミチンア 20 ルデヒド、ステアリルアルデヒドなどの脂肪族アルデヒ ドや、グリオキザール、スクシンアルデヒドなどの脂肪 族ジアルデヒド、ベンズアルデヒド、o-トルアルデヒ ド、mートルアルデヒド、pートルアルデヒド、サリチ ν ルアルデヒド、 α -ナフトエアルデヒド、 β -ナフトエ アルデヒド、o-アニスアルデヒド、m-アニスアルデ ヒド、p-アニスアルデヒド、シンナムアルデヒドなど の芳香族アルデヒドなどが用いられる。

[0043]

エステルとしては、酢酸エステル、プロピオン酸エス 30 テル、酪酸エステル、吉草酸エステル、カプロン酸エス デル、エナント酸エステル、カプリル酸エステル、ペラルゴン酸エステル、ウンデシル酸エステルなどの飽和脂肪酸エステル、クロトン酸エステル、イソクロトン酸エステル、ウンデシレン酸エステル、オレイン酸エステルなどの不飽和脂肪酸エステル、安息香酸エステル、フェニル酢酸エステルなどの芳香族カルボン酸エステル、およびアセト酢酸エステルなどのケト酸エステルなどが用いられる。

[0044]

ニトリルとしては、アセトニトリル、ベンゾニトリル 、アクリロニトリル、プロピオニトリルなどが用いられ る。

[0045]

製造方法(3)では、触媒としては、遷移金属化合物、I~III族の有機金属化合物、ならびに、二硫化炭素、フェニルイソチオシアン酸およびキサントゲンからなる群から選ばれる化合物(以下「二硫化炭素等」と略す)からなるものを用いることができる。遷移金属化合物は 1 3 - ブタジェン1モルに対し、遷移金属原子が

14 ルの節囲になる。

 $0.01\sim0.00001$ モルの範囲になるようにすることが好ましい。遷移金属化合物と $I\simII$ 族の有機金属化合物の割合は、 $0.1\sim500$ (モル/モル)の範囲が好ましい。二硫化炭素等の添加量は、遷移金属原子に対し等モル以上の範囲が好ましい。

[0046]

遷移金属化合物としては、コバルト、チタニウム、あるいはニッケルの塩や錯体が好ましく用いられる。特に好ましいものは、塩化コバルト、臭化コバルト、硝酸コバルト、オクチル酸コバルト、ナフテン酸コバルト、酢酸コバルト、マロン酸コバルトなどのコバルト塩や、コバルトのビスアセチルアセトネートやトリスアセチルアセトネート、アセト酢酸エチルエステルコバルト、ハロゲン化コバルトのトリアリールフォスフィン錯体やトリアルキルフォスフィン錯体、もしくはピリジン錯体やピコリン錯体などが挙げられる。

[0047]

I~III族の有機金属化合物としては、有機リチウムや有機マグネシウム、有機アルミニウムなどが用いられる。これらの化合物のうちで特に好ましいのは、トリアルキルアルミニウムやジアルキルアルミニウムクロライド、ジアルキルアルミニウムブロマイド、アルキルアルミニウムセスキクロライド、アルキルアルミニウムセスキブロマイドなどである。

[0048]

製造方法(3)の懸濁重合法は、例えば以下の手順に 従って行うことができる。

まず、1,3-ブタジエンと遷移金属化合物および有機金属化合物を接触させ、熟成させる。熟成温度は-60~50℃の範囲が好ましい。熟成の際、トルエンやベンゼン、キシレン、n-ヘキサン、ミネラルスピリット、ソルベントナフサ、あるいはケロシンなどの炭化水素系溶媒や、塩化メチレンなどのハロゲン化炭化水素系溶媒や、塩化メチレンなどのハロゲン化炭化水素系溶媒などが共存していてもよい。ただし、これらの溶媒は、熟成温度において、1,3-ブタジエンや遷移金属化合物、有機金属化合物と反応するものであってはならない。熟成工程で得られた熟成液を、次に分散媒中に分散させる。

高比重不活性有機溶媒は、分散媒中に予め分散させておいてもよく、熟成液を分散媒中に添加してから加えてもよい。ただし、第4成分は、予め分散媒中に共存させておく必要がある。最後に、二硫化炭素等を加え、懸濁重合を開始する。

二硫化炭素等は予め分散媒中に分散させてもよく、高 比重不活性有機溶媒とともに加えてもよく、最後に加え てもよい。

[0049]

)からなるものを用いることができる。遷移金属化合物 なお、本発明では、1,3-ブタジエン以外の共役ジ は、1,3-ブタジエン1モルに対し、遷移金属原子が 50 エンを10重量%以下程度併用することもできる。本発

明で用いられる1、3-ブタジエン以外の共役ジエンと しては、4-アルキル置換-1,3-ブタジエン、2-アルキル置換-1,3-ブタジエンなどが挙げられる。 このうち、4-アルキル置換-1,3-ブタジエンとし ては、1、3ーペンタジエン、1、3ーヘキサジエン、 1, 3-ヘプタジエン、1, 3-オクタジエン、1, 3 - ノナジエン、1,3-デカジエンなどが挙げられる。 また、2-アルキル置換-1,3-ブタジエンの代表的 なものは、2-メチル-1,3-ブタジエン(イソプレ ン)、2-xチルー1、3-ブタジエン、2-プロピル 10 -1, 3-ブタジエン、2-イソプロピル-1, 3-ブ タジエン、2ープチルー1、3ープタジエン、2ーイソ ブチルー1, 3ーブタジエン、2ーアミルー1, 3ーブ タジエン、2ーイソアミルー1,3ープタジエン、2ー ヘキシルー1, 3ーブタジエン、2ーシクロヘキシルー 1, 3-ブタジエン、2-イソヘキシル-1, 3-ブタ ジエン、2-ヘプチル-1,3-ブタジエン、2-イソ ヘプチルー1, 3ーブタジエン、2ーオクチルー1, 3 ーブタジエン、2ーイソオクチルー1,3ーブタジエン などが挙げられる。これらの共役ジエンのなかで、1, 3-ブタジエンと混合して用いられる好ましい共役ジエ ンとしては、イソプレン、1,3-ペンタジエンが挙げ

[0050]

以上の製造方法によって得られる1,2-ポリブタジ エンは、1,2-ビニル結合含量が70%以上、好まし くは85%以上、さらに好ましくは90%以上である。

また、本発明で得られる1,2-ポリブタジエンの結 晶化度は、5%以上、好ましくは15~40%、さらに 好ましくは20~35%である。5%未満では、軟質か つ耐摩耗性が損なわれ実用性に乏しく、一方、40%を 超えると、成形機を用いて加工する際、180℃以上の 温度を必要とし、1、2-ポリブタジエンの熱安定性が 損なわれるため好ましくない。

結晶化度は、重合温度などにより調整することができ

さらに、本発明で得られる1,2-ポリブタジエンの 分子量は、ポリスチレン換算の重量平均分子量で、通常 、10万~60万である。10万 未満では、強度的性 質に劣り、一方、60万を超えると加工性が劣るように なる。分子量は、重合の温度やモノマー(1,3-ブタ ジエン)濃度により調整することができる。

[0051]

このようにして得られる本発明の(A)1,2-ポリ ブタジエンは、ガラス転移温度(Tg)が、-50~-10℃、好ましくは-40~-15℃である。-50℃ 未満では、力学強度が損なわれ、一方、−10℃を超え ると、耐寒性が損なわれ好ましくない。

ここで、ガラス転移温度は、重合触媒、重合温度によ り調整することができる。

[0052]

なお、本発明に用いられる(A)1,2-ポリブタジ エンは、その融点(Tm)とガラス転移温度(Tg)と の関係が下記式(1)を満足することが好ましい。

16

 $120 \le (Tm-Tg) \le 160 \cdots (1)$

(Tm-Tg)は、さらに好ましくは125~155 の範囲である。

(Tm-Tg)を上記範囲内とすることにより、成形 加工性良好かつ、耐寒性、耐寒衝撃性、耐摩耗性に優れ るという効果が得られる。

上記式(1)を満足させるには、重合条件(触媒、融 点調節剤、溶剤、重合温度)を選ぶ必要がある。

[0053]

[0054]

なお、本発明に用いられる(A)1,2-ポリブタジ エンは、単独で、架橋を行わない状態でも十分な強度が 得られるため、射出成形、押し出し成形など工業部品や フィルム用途などの非架橋成形用途に好適である。その 際、加工方法としては特に制限はなく、通常の樹脂、ゴ ム加工時に用いられるロール、ニーダー、バンバリーミ 20 キサー、スクリュー押出機、フィーダールーダー押出機 などを用いた溶融混練りなどによる混合が可能である。

(A')油展1,2ーポリブタジエン

なお、本発明に用いられる(A)1,2-ポリブタジ エンは、あらかじめ油展して、(A')油展1,2-ポ リブタジエンとして使用することできる。

ここで、(A')油展1,2-ポリブタジエンを調製 するために用いる伸展油としては、ジエン系重合体に対 して通常用いられる伸展油や軟化剤であれば特に制限は ないが、例えば、鉱物油系の伸展油を好適例として挙げ ることができる。

[0055]

鉱物油系の伸展油としては、好ましくは粘度比重恒数 (または粘度比重定数という。以下、V. G. C. と略 す。) で0. 790~0. 999、さらに好ましくはV G. C. がO. 790~0. 949、特に好ましくは V. G. C. が0. 790~0. 912のものである。 伸展油としては、一般にアロマティック系伸展油、ナ フテン系伸展油、パラフィン系伸展油が知られている。

[0056]

このうち、上記粘度比重恒数を満たすアロマティック 系伸展油としては、出光興産社製の、ダイアナプロセス オイルAC-12, AC460, AH-16, AH-5 8、エッソ・モービル社製の、モービルゾールK, 同2 2, 同130、日鉱共石社製の、共石プロセスX50, X100, X140、シェル化学社製の、レゾックスN o. 3、デュートレックス729UK、新日本石油社製 の、コウモレックス200、300、500、700、 エッソ・モービル社製の、エッソプロセスオイル110

50 , 同120、新日本石油社製の三菱34ヘビープロセス

油、三菱44〜ビープロセス油、三菱38〜ビープロセス油、三菱39〜ビープロセス油などが挙げられる。 【0057】

また、上記粘度比重恒数を満たすナフテン系伸展油としては、出光興産社製の、ダイアナプロセスオイルNS-24、NS-100、NM-26、NM-280、NP-24、エッソ・モービル社製のナプレックス38、富士興産社製の、フッコールFLEX#1060N,#1150N,#1400N,#2040N,#2050N、日鉱共石社製の、共石プロセスR25、R50、R200、R1000、シェル化学社製の、シェルフレックス371JY、同371N、同451、同N-40、同22、同22R、同32R、同100R、同100S、同100S、同100SA、同220R、同220S、同260、同320R、同680、新日本石油社製のコウモレックス2号プロセスオイル、エッソ・モービル社製の、エッソプロセスオイルL-2、同765、新日本石油社製の三菱20ライトプロセス油などが挙げられる。

[0058]

さらに、上記粘度比重恒数を満たすパラフィン系伸展 20 油としては、出光興産社製の、ダイアナプロセスオイル PW-90, PW-380, PS-32, PS-90, PS-430、富士興産社製の、フッコールプロセス P-100, P-200, P-300, P400, P-500、日鉱共石社製の、共石プロセス P-200, P-300, P-500, 共石 EPT 750, 同1000, 共石プロセス S90、シェル化学社製の、ルブレックス 26, 同100, 同460、エッソ・モービル社製の、エッソプロセスオイル 815, 同845, 同B-1、エッソ・モービル社製のナプレックス32、新日本石油社 30 製の三菱10ライトプロセス油などが挙げられる。

[0059]

このように、1,2一ポリブタジエンが伸展油によって油展されていることにより、カーボンブラック、シリカなどの充填剤を1,2一ポリブタジエンに均一に微分散させることが可能になり、加工性や成形体である靴底の諸特性を著しく向上させることができる。また、これにより、驚くべきことに、得られる(A')油展1,2一ポリブタジエンや成形体である靴底の機械的強度、特に耐摩耗性を向上させることができる。

[0060]

本発明に用いられる伸展油の配合量は、(A)1,2 ーポリブタジエン100重量部に対して、 $1\sim200$ 重量部、好ましくは $10\sim100$ 重量部、さらに好ましくは $15\sim80$ 重量部、特に好ましくは $20\sim70$ 重量部である。1重量部未満では、耐摩耗性向上効果や加工性に乏しく、一方、200重量部を超えると、著しく軟質化し加工性に劣る。

[0061]

油展方法としては特に制限はなく、例えば、(A)1 50 される部分をいい、沸騰n-ヘキサン可溶分とはVCR

18

, 2 ーポリブタジエンの重合溶液に伸展油を添加し、溶 液状態で混合する方法を挙げることができる。この方法 は、操作上、1,2-ポリブタジエンと伸展油とを混合 する過程を省略することができ、両者の混合均一性に優 れる点から好ましい。重合体溶液に伸展油を添加する場 合は、重合の終了後、例えば、末端変性剤の添加後また は重合停止剤の添加後が好ましい。有機溶剤を含む重合 体溶液中に、伸展油を必要量添加して、溶液状態でよく 混合する(第1工程)。次に、(1)伸展油を含む重合 体溶液中にスチームを吹き込むスチームストリッピング 法によってクラムを得るか、あるいは(2)伸展油を含 む重合体溶液をエクストルーダー、デボラチライザーな どの手段により、直接、脱溶剤を行なって、油展1,2 ーポリブタジエンと溶剤とを分離する(第2工程)。得 られた油展1,2ーポリブタジエンは、必要に応じて、 真空乾燥機、熱風乾燥機やロールなどにより乾燥し(第 3工程)、目的とする(A')油展1,2-ポリブタジ エンを単離することができる。

また、油展方法として、1,2-ポリブタジエンと伸展油とを溶融状態でブレンドして、(A')油展1,2-ポリブタジエンを調製することもできる。この場合、ブレンド方法としては、単軸押し出し機、二軸押し出し機、バンバリー、ロール、ニーダー、プラストミルなどが採用され、溶融混練温度は140~160℃が好適である。

[0062]

このような(A')油展1,2一ポリブタジエンと、後記する(B)~(C)成分とを組み合わせることにより得られる組成物は、流動性に優れるので、射出成形機またはトランスファー成形機を用いて、金型内に該組成物をスムーズに充填することが可能である。しかも、金型を加熱することにより得られる(架橋)発泡体は、高発泡倍率であって、均一で微細な泡構造を有する。このような成形体(架橋体および/または発泡体を含む)からなる靴底材料は、機械的強度(TB,EB)、層間引き裂き強度、圧縮永久歪み、耐ウエットスキッド性に優れている。

[0063]

(B)ビニル・シスブタジエンゴム

(B)成分であるビニル・シスブタジエンゴム(以下「VCR」と略す)は、沸騰 n ーへキサン不溶分;1~25重量%で、沸騰 n ーへキサン可溶分;99~75重量%であるビニル・シスブタジエンゴムであり、沸騰 n ーへキサン不溶分はシンジオタクチック1,2ーポリブタジエン(以下「SPBD」と略す)である。沸騰 n ーへキサン可溶分は高シスー1,4ーポリブタジエンであり、ミクロ構造はシスー1,4 構造が90重量%以上である。ここでいう沸騰 n ーへキサン不溶分とは VCRを沸騰 n ーへキサン中に還流したときに不溶分として回収される部分をいい、沸騰 n ーへキサン可容分とは VCR

ある。沸騰 n ーヘキサン不溶分はテトラリン溶液で測定 した還元粘度(135℃, 濃度0.20g/d1テトラ リン溶液)が0.5~4であり、好ましくは0.8~3 の範囲である。沸騰 n ーヘキサン不溶分の還元粘度が 0 . 5より小さいときには、配合物のダイスウェルが十分 改善されない。一方、沸騰 n ーヘキサン不溶分の還元粘 度が4より大きい場合、重合時にSPBDが高シス-1 , 4-ポリブタジエン中で凝集塊を形成するようになり 分散不良を起こして加工性や耐久性が低下してこの発明 の目的を達成できない。また、沸騰n-ヘキサン可溶分 の重量平均分子量は300,000~800,000の 範囲であることが好ましく、300,000未満では加 硫物の耐久性や反発弾性が低下するので好ましくない。 一方、800,000を超えると、配合物ムーニー粘度 が高くなりすぎて加工が困難になるので好ましくない。 [0064]

上記の(B) VCRの製造方法は、例えば特公昭49 -17666号公報、特公昭49-17667号公報、 特公昭61-57858号公報、特公昭62-171号 20 公報、特公昭63-36324号公報、特公平2-37 927号公報、特公平2-38081号公報、特公平3 -63566号公報などに記載された方法を用いること ができる。ただし、この発明に用いるVCRの製造方法 は、これらの方法に限定されるものではない。

なお、(B)成分も、(A)成分と同様に、(B') 油展VCRとして用いることができる。

[0065]

(C) 熱可塑性重合体

ここで、本発明で用いられる(C)熱可塑性重合体としては、(A)~(B)成分以外の、熱可塑性樹脂、熱可塑性エラストマー、天然ゴムおよび合成ゴムの群から選ばれた少なくとも1種が挙げられる。

[0066]

このうち、上記(A)~(B)成分以外の熱可塑性樹脂としては、可塑化する温度が50~250℃の熱可塑性樹脂であれば、特に制限無く使用でき、例えばスチレン系樹脂(例えば、ポリスチレン、ブタジエン・スチレン共重合体、アクリロニトリル・ブタジエン・スチレン共重合体など)、ABS樹脂、AES樹脂、AAS樹脂、ポリエチレン、ポリプロピレン、エチレンープロピレン樹脂、エチレンーエチルアクリレート樹脂、ポリ塩化ビニル、ポリメチルメタクリレート、などの1種または2種以上の混合物が挙げられる。

熱可塑性樹脂の中で好ましいものは、ポリスチレン、 ブタジエン・スチレン共重合体、アクリロニトリル・ス チレン共重合体、ABS樹脂、AES樹脂、AAS樹脂 、ポリエチレン、ポリプロピレン、ポリ塩化ビニルであ 50 る。

[0067]

また、熱可塑性エラストマーとしては、例えば、ハー ドセグメントの化学組成による分類によれば、スチレン 系熱可塑性エラストマー(SBCと略記される。以下、 括弧内は略記号を表す)、オレフィン系熱可塑性エラス トマー(TPO)、ウレタン系熱可塑性エラストマー(TPU)、エステル系熱可塑性エラストマー (TPEE)、アミド系熱可塑性エラストマー(TPAE)などが 挙げられる。また、そのほか、塩ビ系熱可塑性エラスト マー(TPVC)、イオンクラスター型熱可塑性エラス トマー(アイオノマー)、フッ素樹脂を拘束プロックと して含むフッ素系熱可塑性エラストマーなどがある(な お、樹脂/ゴムブレンドによる熱可塑性エラストマーの うち、ソフトセグメントとなるゴム分を架橋させながら 混練し、ゴム分散粒径を細かくすることにより性能を向 上させる動的架橋によるTPOをTPVと言う場合があ る)。これら熱可塑性エラストマーは、1種または2種 以上の混合物が挙げられる。

20

0 [0068]

SBCとして好ましいものは、スチレンーブタジエンースチレンブロックコポリマー(SBS)、スチレンーイソプレンースチレンブロックコポリマー(SIS)、スチレンーエチレン・ブチレンースチレンブロックコポリマー(SEBS)、官能基付与型SEBS(f-SEBS)、スチレンーエチレン・プロピレンースチレンブロックコポリマー(SEPS)、ランダムタイプの水素添加型スチレン・ブタジエンポリマー(HSBR)である。

[0069]

TPOとして好ましいものは、PP、PEなどのポリ オレフィンにEP、EPDM、EBM、EBDMなどの エラストマーを混合しバンバリーやプラストミルなどの 混合機でコンパウンドした単純ブレンド型TPO(s-TPO)、ハードセグメントであるオレフィンモノマー を重合し、次いで同一のプラント又は同一の反応器でソ フトセグメントであるオレフィンモノマーを重合する(順序は逆であってもよい)インプラント化TPO(i-TPO)、バンバリーやプラストミルなどの混合機で、 混合と同時にゴムを加硫して作った動的加硫型TPO(TPV)である。さらに、TPVとして、好ましくはハ ードセグメントにPP、ソフトセグメントにEPDMを 組み合わせたPP-EPDM(以下、左側記載がハード セグメント、右側記載がソフトセグメント)、PPーニ トリルゴム (NBR)、PP-アクリルゴム (ACM) 、PP-天然ゴム(NR)、PP-ブチルゴム(IIR)、PE-EPDM、PE-NR、ナイロン-NBR、 ナイロンーACM、ポリエステルークロロプレン(CR)、PVC-NBRである。

[0070]

TPUとして好ましいものは、ハードセグメントに用 いられるジイソシアネートがトルエンジイソシアネート であるもの、4、4'ージフェニルメタンジイソシアネ ートであるもの、1,6-ヘキサメチレンジイソシアネ ートであるもの、p-フェニレンジイソシアネートであ るもの、4,4'ージシクロヘキシルメタンジイソシア ネートであるもの、3,3'ージメチルジフェニルー4 , 4'-ジシソシアネートであるもの、1,5'-ナフ タレンジイソシアネートであるもの、トランス-1,4 ーシクロヘキシルジイソシアネートであるもの、リジン ジイソシアネートであるもの、およびこれらの2種以上 の混合物であるものである。

[0071]

TPVCとして、好ましくはハードセグメントに高分 子量のポリ塩化ビニル(以下、PVCと略す)を用いて 微結晶部分で架橋点の働きを持たせソフトセグメントに 可塑性剤で可塑化されたPVCを用いたもの、ハードセ グメントに部分架橋または分岐構造を導入したPVCを 用いソフトセグメントに可塑剤で可塑化されたPVCを 用いたもの、ハードセグメントにPVCを用いソフトセ 20 グメントに部分架橋NBRなどのゴムおよび/またはT PU、TPEEなどのTPEを用いたもの単独で、ある いは2種以上を混合したものがある。

[0072]

また、天然ゴムとしては、特に制限無く使用できるが 、例えば、アラビアゴム、インドゴムなどの1種または 2種以上の混合物が挙げられる。

また、合成ゴムとしては、特に制限無く使用できるが 、例えば、(A)~(B)成分以外のポリブタジエンゴ ム、ポリイソプレンゴム、イソブチレン・イソプレンゴ 30 ム、エチレン $-\alpha$ ーオレフィン- (ジエン) 共重合体 (例えば、EPM、EBM、EOM、EPDM、EBDM など)、芳香族ビニル化合物-共役ジエン化合物- (α ーオレフィン)共重合体(例えば、SBR、SBS、S EBSなど)、アクリロニトリルーブタジエンゴム、フ ッ素ゴム、シリコーンゴム、ハロゲン化ブチルゴム(例 えば、塩素化プチルゴム、臭素化ブチルゴムなど)など の1種または2種以上の混合物が挙げられる。

上記熱可塑性樹脂、熱可塑性エラストマー、天然ゴム 、合成ゴムなどは、1種あるいは2種以上の混合物とし 40 て使用することもできる。

[0073]

本発明の組成物において、(A)1,2-ポリブタジ エン、(B) VCR、(C) 他の熱可塑性重合体の配合 割合は、(A)成分が10~90重量%、好ましくは1 5~80重量%、(B) VCRが90~10重量%、好 ましくは85~20重量%、(C)他の熱可塑性重合体 が0~50重量%、好ましくは0~40重量%〔ただし 、(A)+(B)+(C)=100重量%〕である。

22

収縮やサイズバラツキ)、またHs (実用硬度が不足し 変形しやすい)、WSR(濡れ面で滑りやすく危険)、 TB(引張強度が不足し耐久性がない)やTR-B(引 裂強度が不足し耐久性がない)が満たされず実用上問題 であり、一方、90重量%を超えると、熱可塑性が大と なり、高温流動や混色が生じる。また、(B)成分が9 0重量%を超えると、発泡性が損なわれ、一方、10重 量%未満では、熱成形時の流動性が大となり混色しやす くなる。さらに、(C)成分が50重量%を超えると実 用硬度が出ず、また発泡し難く、さらに収縮が大きくな り好ましくない。

なお、(C)他の熱可塑性重合体を上記の範囲で用い ることにより、ウエットスキッド性に優れ、(架橋)発 泡後の収縮が小さいほか、機械強度(TB, EB)、層 間引裂強度、圧縮永久歪みなどが良好であり、良加工性 、良成形性および良着色性である本発明の組成物を得る ことができる。

[0074]

(D)発泡剤

発泡剤としては、それ自体公知の無機発泡剤または有 機発泡剤を用いることができる。発泡剤の具体例として 、重炭酸ナトリウム、重炭酸アンモニウム、炭酸ナトリ ウム、炭酸アンモニウム、アゾジカルボンアミド(AD CA)、ジニトロソペンタメチレンテトラミン(DNP T)、p,p'-オキシビスベンゼンスルホニルヒドラ ジン(OBSH)、ジニトロソテレフタルアミド、アゾ ビスイソブチロニトリル、アゾジカルボン酸バリウム、 トルエンスルホニルヒドラジドなどのスルホニルヒドラ ジド類などを挙げることができる。

なかでも、アゾジカルボンアミド(ADCA)、ジニ トロソペンタメチレンテトラミン(DNPT)、p,p **'-オキシビスベンゼンスルホニルヒドラジン(OBS** H) がより好ましいものである。

これらの発泡剤は、尿素、尿素誘導体などの公知の発 泡助剤と併用してもよい。尿素誘導体としては、三協化 成社製のセルトンNPや永和化成社製のセルペーストK 5などが挙げられる。

発泡剤の配合量は、成形材料のポリマーの種類、成形 体の用途によって異なるが、(A)~(C)成分の合計 量100重量部に対して、0.5~20重量部、好まし くは1~15重量部である。発泡剤の使用量が少ないと 発泡倍率が低い発泡体しか得られず、一方、20重量部 より多いと発泡剤の分解によって発生するガスが多くな り、ガス圧が異常に高くなり過ぎて、得られる発泡体に 亀裂が生ずることがある。なお、発泡助剤の使用量は、 発泡剤の10%量から200%量まで必要に応じ使い分 けることができる。

また、組成物を発泡させる方法として、炭酸ガス、水 などを所定量含有させ、種々の成形方法により発泡成形 (A)成分が10重量%未満では、発泡形状が悪く(50 体を得る方法がある。例えば、射出成形の場合、炭酸ガ

スを(A)~(C)成分の合計量100重量部に対し、0.5重量部程度含有させた組成物は、可塑化・溶融された状態で計量部にあるときは高温、高圧により発泡しないが、射出成形により金型内に充填される際、圧力低下により含有されていた炭酸ガスが気化し、成形体内部が発泡した成形体を得ることができる。

[0075]

(E) 架橋剤(または架橋剤および架橋助剤)

本発明の組成物には、上記(D)発泡剤とともに(E) 架橋剤を配合する。

(E)成分としては、硫黄、加熱により硫黄を生成させる化合物、有機過酸化物、多官能性モノマー、およびシラノール化合物の群から選ばれた少なくとも1種が挙げられる。なお、架橋に際しては、多官能性モノマーと電子線照射の組み合わせや、光増感剤と紫外線照射の組み合わせを用いることもできる。

[0076]

硫黄としては、粉末硫黄、沈降性硫黄、コロイド硫黄、表面処理硫黄などが使用でき、また加熱により硫黄を生成させる化合物としては、テトラメチルチウラムジス 20 ルフィド、テトラエチルチウラムジスルフィドなどが使用できる。

硫黄や加熱により硫黄を生成させる化合物に併用する 加硫促進剤としては、例えばテトラメチルチウラムジスルフィド(TMTD)Nーオキシジエチレンー2ーベンゾチアゾリルスルフェンアミド(OBS)、Nーシクロヘキシルー2ーベンゾチアジルスルフェンアミド(CBS)、ジベンゾチアジルジスルフィド(MBTS)、2ーメルカプトベンゾチアゾール(MBT)、ジンクジーローブチルジチオカーバイト(ZnBDC)、ジンクジ 30メチルジチオカーバイト(ZnMDC)などである。【0077】

有機過酸化物架橋配合の場合、ジクミルパーオキサイ ド、ジーt-ブチルパーオキシ-3,3,5-トリメチ ルシクロヘキサン、 α , α ' -ジ-t - \overline{J} - シージーpージイソプロピルベンゼン、1,3ービスー (t-ブチルパーオキシイソプロピル)ベンゼン、n-ブチルー4, 4 ービスーtーブチルパーオキシバレレー ト、tーブチルパーオキシベンゾエート、tーブチルパ ーオキシイソプロピルカーボネート、2, 5 – ジメチル -2, 5-ジ(t-ブチルパーオキシ) ヘキサンなどが 使用できる。これらのうち、ジクミルパーオキサイド、 ジーtーブチルパーオキシー3,3,5ートリメチルシ クロヘキサン、 α , α ' -ジー t -ブチルパーオキシー -ブチルパーオキシイソプロピル) ベンゼンが好ましい 。また、有機過酸化物の市販品としては、日本油脂社製 のパーヘキサ3M、パークミルD、ペロキシモンF、日 本化薬社製のトリゴノックス29、カヤクミルD、パー カドックス14などが挙げられる。

24

また、有機過酸化物架橋の場合は、同時に種々の多官能性モノマーなどを添加してもよい。多官能性モノマーの具体例としては、トリメチロールプロパントリメアクリレート、エチレングリコールジメタクリレート、トリアリルイソシアネート、ジアリルフタレートなどである。この場合の有機過酸化物/多官能性モノマー(モル比)は、通常1/1~1/50、好ましくは1/2~1/40である。

[0078]

これら多官能性モノマーは、本発明の組成物を得る手段の電子線架橋システムでも有効に活用できる。この場合に用いられる電子線装置としては、例えば走査型(スキャンタイプ)、カーテン型(リニアカソードタイプ,イオンプラズマタイプ)が使用される。また、電子線照射の条件としては、処理能力 $1\sim3$,000Mrad・m/min,加速電E10k $V<math>\sim3$,000kV α δ δ δ δ δ δ δ δ δ

[0079]

紫外線架橋の場合、光増感剤を用いると効率良く架橋ができる。光増感剤としては、高圧水銀灯の波長域である260~400nmで増感し、かつ(A)~(B)成分や(C)上記(A)~(B)成分以外の(C)天然ゴム、合成ゴム、熱可塑性エラストマー、熱可塑性樹脂などと親和性のよいものが好ましい。

光増感剤の具体例としては、ベンゾフェノン、P,P'ージメトキシベンゾフェノン、P,P'ージクロルベンゾフェノンP,P'ージメチルベンゾフェノン、アセトフェノン、アセトナフトンなどの芳香族ケトン類が良い結果を与え、そのほかテレフタルアルデヒドなどの芳香族アルデヒド、メチルアントラキノンなどのキノン系芳香族化合物も挙げられる。添加量は、(A)~(C)成分の合計量100重量部に対し、0.1~30重量部好ましくは0.3~20重量部である。また、スポンジ作製の場合の添加量は、(A)~(C)成分の合計量100重量部に対し、0.1~3.0重量部好ましくは0.3~1.0である。紫外線照射の条件としては、20cmの距離から1kWの高圧水銀灯にて紫外線を20分照射が挙げられる。

発泡の場合は予め発泡剤を所定処理した薄層シートに 上記紫外線処理を施し、薄層シートを150~250℃ の温度処理を行う。

[0080]

シラノール化合物と水系剤との組み合わせによれば、水架橋という作用効果がある。ここで、シラノール化合物としては、ビニルメトキシシラン、ビニルエトキシシラン、ビニルドリアセトキシシラン、ビニルジメトキシメチルシラン、ビニルジエトキシジメチルシラン、ビニルエトキシジメチルシランなどが、また、水系剤としては、水もしくは、水蒸気などが挙げられる。好ましい場合、シラノール化合物/

水系剤(モル比)は、通常、1/0.01~1/100 好ましくは1/0.05~1/90である。

[0081]

以上の(E)成分の使用量は、例えば、硫黄、有機過酸化物などの化合物重量換算で、(A)~(C)成分の合計量100重量部に対し、0.02~20重量部、好ましくは0.05~15重量部であり、加硫促進剤、多官能性モノマー、電子照射、もしくは紫外線照射などとの組み合わせによって、この範囲内で適宜増減して使用される。0.02重量部未満では、架橋が不十分で耐熱 10性、力学強度、圧縮永久歪(コンプレッションセット)が満足されない。一方、20重量部を超えると、過剰架橋となり架橋物は脆く評価不能で本発明の成形体は得られない。

なお、本発明の組成物は、上記(A)~(E)成分を 必須成分として含有するが、さらに必要に応じて、下記 (F)~(H)成分を配合してもよい。

[0082]

(F) 軟化剤

(D) 軟化剤は、(A')油展1,2ーポリブタジエ 20 ンに用いられる以外の伸展油であり、本発明の組成物に、別途、配合することができる。この伸展油としては、(A')成分において用いられる伸展油と同様の種類を挙げることができる。この場合、伸展油の配合量は、(A)~(C)成分の合計量100重量部に対し、0~300重量部、好ましくは1~100重量部程度である。【0083】

(G)無機充填剤

本発明の組成物に配合される(G)無機充填剤としては、例えば、ガラス繊維、ガラスビーズ、チタン酸カリウム、タルク、マイカ、硫酸バリウム、カーボンブラック、シリカ、カーボンーシリカデュアル・フェイズ・フィラー、クレー、炭酸カルシウム、炭酸マグネシウムなどを挙げることができる。(E)無機充填剤の配合量は、(A)~(C)成分の合計量100重量部に対し、通常、0~300重量部、好ましくは、1~200重量部である。

(G)無機充填剤としては、中でも、カーボンブラックとシリカとの併用、カーボンーシリカデュアル・フェイズ・フィラーの使用またはカーボンーシリカデュアル・フェイズ・フィラーとカーボンブラックおよび/またはシリカとの併用が好ましい。

[0084]

シリカとしては、例えば、湿式法シリカ、乾式法シリカ、合成ケイ酸塩系シリカなどを挙げることができる。補強効果の高いのは粒子径の小さいシリカであり、小粒子・高凝集タイプ(高表面積、高吸油性)のものが重合体への分散性が良好で、物性および加工性の面で好ましい。シリカの平均粒径は、一次粒子径で、好ましくは、 $5\sim60\mu$ m、さらに好ましくは、 $10\sim35\mu$ mであ

26

る。また、その比表面積(BET法)は、好ましくは、 $45\sim280\,\mathrm{m}^2/\mathrm{g}$ である。

[0085]

シランカップリング剤としては、分子中にアルコキシ シリル基などのシリカ表面と反応可能な官能基とポリス ルフィド、メルカプト基、エポキシ基などの、重合体の 炭素-炭素二重結合と反応可能な官能基を併せ持ったも のが好ましい。例えば、ビスー (3-トリエトキシシリ ルプロピル) テトラスルフィド、ビスー(2-トリエト キシシリルエチル)テトラスルフィド、3-メルカプト プロピルトリメトキシシラン、3ートリエトキシシリル プロピルーN, Nージメチルチオカルバモイルテトラス ルフィド、3-トリエトキシシリルプロピルベンゾチア ゾールテトラスルフィドなどを挙げることができる。こ のようなシランカップリング剤を用いることにより、カ ーボンブラックとシリカを併用して充填剤に使用した場 合に、またはカーボンーシリカデュアル・フェイズ・フ ィラーを充填剤に使用した場合に、その補強効果を高め ることができる。

[0086]

(H) 他の添加剤

本発明の組成物には、目的を損なわない範囲で必要に 応じて、難燃剤、酸化防止剤、滑剤(スリップ剤)、着 色剤、紫外線吸収剤、帯電防止剤、熱安定剤、老化防止 剤、加工助剤、耐光(候)剤、抗菌剤などを添加するこ とができる。

[0087]

本発明に使用可能な難燃剤としては、ハロゲン系難燃 剤、リン系難燃剤、無機系難燃剤を挙げることができる が、ダイオキシン問題を考慮するとハロゲンを含まない 無機系難燃剤が好ましい。

無機系難燃剤としては、水酸化マグネシウム、水酸化 アルミニウム、硼酸亜鉛、硼酸バリウム、カオリン・ク レー、炭酸カルシウム、明ばん石、塩基性炭酸マグネシ ウム、水酸化カルシウムなどを例示することができる。

上記難燃剤の中には、それ自身の難燃性発現効果は低いが、他の難燃剤と併用することで相乗的により優れた効果を発揮する、いわゆる難燃助剤も含まれる。

[0088]

本発明の組成物は、酸化防止剤を使用することにより 製品寿命を長くすることが可能である。この場合に使用 される酸化防止剤としては、フェノール系酸化防止剤、 イオウ系酸化防止剤、アミン系酸化防止剤などが挙げら れるが、フェノール系酸化防止剤が特に好ましい。

上記のフェノール系酸化防止剤としては、具体的には、スチレン化フェノール、2,6-ジーt-ブチルー4ーメチルフェノール、2,6-ジーt-ブチルーp-エチルフェノール、2,4,6-トリーt-ブチルフェノール、プチルヒドロキシアニソール、1-ヒドロキシー503-メチルー4-イソプロピルベンゼン、モノーt-ブ

チルーpークレゾール、モノーtーブチルーmークレゾ ール、2, 4 ージメチルー6 - t ープチルフェノール、 ブチル化ビスフェノールA、2,2′ーメチレンービス -(4-メチル-6-t-ブチルフェノール)、2,2′メチレンービスー(4-エチルー6-t-ブチルフェ ノール)、2,2'ーメチレンービス(4-メチルー6 -t-ノニルフェノール)、2,2'-イソブチリデン ービスー(4,6ージメチルフェノール)、4,4′ー ブチリデンービスー(3ーメチルー6ーtーブチルフェ ノール)、4, 4' -メチレンービスー(2, 6 - ジー tーブチルフェノール)、2,2ーチオービスー(4-メチルー6-t-ブチルフェノール)、4,4'-チオ -ビス-(3-メチル-6-t-ブチルフェノール)、4, 4'ーチオービスー(2ーメチルー6ーブチルフェ ノール)、4, 4′ーチオービスー(6ーtーブチルー 3-メチルフェノール)、ビス(3-メチルー4-ヒド ロキシ-5-t-ブチルベンゼン)スルフィド、2,2 ーチオ [ジエチルービスー3ー(3,5-ジーtーブチ ルー4-ヒドロキシフェノール)プロピオネート]、ビ $X = [3, 3 - \forall X = (4' - \forall F) - 3' - (4' - \forall F) - ($ ルフェノール) ブチリックアシッド] グリコールエステ ル、ビス[2-(2-ヒドロキシ-5-メチル-3-t ーブチルベンゼン) - 4 - メチル-6 - t - ブチルフェ ニル] テレフタレート、1, 3, 5-トリス(3', 5 ′ージー t ーブチルー 4′ーヒドロキシベンジル)イソ シアヌレート、N, N'-ヘキサメチレン-ビス(3, 5-ジーt-ブチルー4-ヒドロキシーヒドロキシアミ ド)、N-オクタデシル-3-(4'-ヒドロキシ-3 ′, 5′-ジー t ーブチルフェノール)プロピオネート 、テトラキス [メチレンー (3', 5' - ジーt - ブチルー4-ヒドロキシフェニル)プロピオネート]メタン 、1. 1'-ビス(4-ヒドロキシフェニル)シクロへ キサン、モノ (α-メチルベンゼン) フェノール、ジ (α ーメチルベンジル) フェノール、トリ (α ーメチルベ ンジル)フェノール、ビス(2'-ヒドロキシ-3't-ブチル-5'-メチルベンジル)4-メチル-フェ ノール、2,5-ジーt-アミルハイドロキノン、2, $6 - \vec{y} - \vec{y} + \vec{y} - \alpha - \vec{y} + \vec{y} + \vec{y} + \vec{y} = 0$ 、2, 5-ジ-t-ブチルハイドロキノン、3, <math>5-ジ-t-ブチル-4-ヒドロキシベンジルリン酸のジエチ 40 ルエステルなどが挙げられる。

これらの酸化防止剤は、単独で、あるいは 2 種以上組み合わせて用いることができる。酸化防止剤の配合量は、(A) \sim (C) 成分の合計 100 重量部当たり、 $0.1\sim10$ 重量部が好ましく、特に好ましくは $0.2\sim5$ 重量部である。

[0089]

本発明に使用可能な滑剤としては、押出し安定性を付与するために一般的に使用されるパラフィン系および炭化水素樹脂、金属石けん、脂肪酸、脂肪酸アミド、脂肪 50

.

酸エステル、脂肪族金属塩、シリコンオイルなどが挙げ られる。

着色剤としては、無機顔料および有機顔料の中から、 適宜選択して使用する。

[0090]

以上の(H)他の添加剤の配合割合は、特に限定されるものではないが、それぞれ、上記(A)~(C)成分の合計量100重量部に対し、0~20重量部、好ましくは1~15重量部である。

以上 (F)、 (G) および (H) 成分の合計量は、 (A) \sim (C) 成分の合計量 100 重量部に対し $1\sim60$ 0 重量部好ましくは $3\sim500$ 重量部である。

[0091]

本発明の上記(A)~(C)成分、(D)~(E)成分およびその他の成分を混合して、熱可塑性重合体組成物を調製する方法は、特に制限はなく、バンバリー型ミキサー、加圧ニーダー、オープンロールなどの一般のゴム配合に使用される混練装置を用いた混合法でよく、70~130℃の範囲の温度で混合するのが好ましい。

[0092]

成形には、通常、圧縮成形、射出成形、押出成形、およびトランスファー成形が採用される。圧縮成形機、射出成形機、押出成形機またはトランスファー成形機に供給する組成物の形状には、特に制限なく、例えばシート状、リボン状、角ペレット状、丸ペレット状など使用する成形機に適した形状でよい。

[0093]

成形機には特に制限はなく、例えば熱可塑性樹脂用あるいはゴム用に使用されている、温度調節器を有している圧縮成形機、シリンダー、ノズル、金型各部に温度調節器を有している射出成形機またはトランスファー成形機が用いられる。これら成形機の温度条件は、組成物により異なるが、通常、圧縮成形機の場合 I 40~200℃に設定、射出成形機またはトランスファー成形機の場合シリンダー部を 70~100℃に、ノズル部を 80~120℃に、金型部を 140~200℃に設定するのが好ましい。

[0094]

また、本発明の発泡体用組成物は、インサート成形や カット成形などの圧縮成形に有用である。

ここで、インサート成形とは、異なる色の配合物シートを所定金型形状のパターン(意匠)に打ち抜いたものを、所定の金型の部位に収め、一気に加熱成形する方法である。

また、カット成形とは、色または材質が異なる二種以上のシート状ゴム素材を打ち抜き型によって所定形状にそれぞれ打ち抜いたのち、金型に納め、予備成形し(5秒~120秒)、金型から溢れたものを除去し、異なる色の配合物を同様に打ち抜いた(意匠に合わせて)ものを予備成形以外の意匠にセットし、熱圧縮成形する方法

である。なお、打ち抜かれた各ゴム素材は、完成時の靴 底裏面の凹凸とほぼ反転した凹凸を有する成形金型によ り圧縮成形して靴底形状に一体化される。

本発明の組成物は、厚み精度に優れ、適度な硬度を有し、意匠転写性に優れ、混練り生地の平滑性に優れ、さらに熱をかけても流れすぎることのなく(温度に対して鈍感であり混色し難く)加工性に優れるので、多色圧縮成形に特に有用である。

[0095]

架橋あるいは発泡させる場合には、金型部を上記温度 10 範囲に、3~30分間加熱、加圧することにより、所定形状の金型内で発泡剤が分解してガスが発生し、かつ組成物が架橋することにより進行する。圧縮成形機の金型圧着力は、発泡剤の分解によって発生するガスの膨張圧に勝る圧力が必要であり、通常は金型のキャビティーにかかる比圧は7Mpa以上とするのが好ましい。比圧が低いと成形体の気泡径が大きくなると共に、発泡体にバリが発生し、外観が悪くなる。所定時間加熱、加圧した後、金型を開くことにより製品である架橋発泡体が得られる。 20

なお、発泡成形体(発泡靴底)の場合、その密度は、通常、 $0.1\sim1.1\,\mathrm{Mg/m^3}$ 、好ましくは $0.1\sim0.9\,\mathrm{Mg/m^3}$ である。

[0096]

このようにして製造された成形体(架橋・発泡物)は 、靴底材料、具体的には、紳士靴、婦人靴、カジュアル シューズ、ランニングシューズ、ジョギングシューズ、 トラッキングシューズ、各種競技用シューズ、登山シュ ーズ、ドレスシューズ、ゴルフシューズ、屋内履きシュ ーズ、スリッパ類、ビーチサンダル類などの履物全般の 30 靴底材料として有用である。また、本発明の組成物およ び成形体は、必要に応じて、自動車部品、建材部品、工 業部品、玩具・雑貨部品、スポーツ・健康部品などの各 種成形品や、各種シート、フィルム、そのほかの工業用 品、緩衝材料、包装材料などに使用することができる。 また、本発明の発泡成形体(架橋物を含む)は、寸法精 度に優れ、耐久性、クッション性にも優れており、熱成 形スポンジにも応用できる。ここで、熱成形スポンジと は、発泡体を所要の形状に予備裁断し、発泡体に使用さ れる(A)~(B)成分の融点以上、好ましくは100 ~150℃に加熱された金型内で加熱、加圧し、発泡体 の表層部に強固な融解皮膜を形成させた後、金型を冷却 して発泡体を取り出すことにより作製されるものである

【実施例】

[0097]

以下、実施例によって本発明をさらに具体的に説明するが、本発明は、これらの実施例によって何ら制限を受けるものではない。

なお、部数および%は、特に断らない限り、質量基準 50

である。

また、実施例中の各種の測定は下記の方法に拠った。 【0098】

30

ガラス転移温度(Tg):

ASTM D3418 (DSC法) に準拠し求めた。 融点 (Tm):

ASTM D3418 (DSC法) に準拠し求めた。 1,2-ビニル結合含有量:

赤外吸収スペクトル法(モレロ法)によって求めた。

1. 2-ポリブタジエンの結晶化度:

結晶化度0%01, 2-ポリブタジエンの密度を<math>0. 889 g/c m^3 、結晶化度100%01, 2-ポリブタジエンの密度を<math>0. 963 g/c m^3 として、水中置換法により測定した密度から換算した。

重量平均分子量:

ゲルパーミエーションクロマトグラフィー(GPC) (ウォーターズ社製、244型)を用いて、ポリスチレン換算で求めた重量平均分子量(Mw)を求めた。

メルトフローインデックス(MI):

20 ASTM D1238に準拠した(条件:150℃、 21.2N)

[0099]

低温特性(脆化試験)

JIS K6264に準拠して評価した。

判定

◎:-50℃未満

○:-10℃~-50℃

×:-10℃を超える温度

発泡形態

30 架橋発泡成形した際の形態保持性を目視観察した。 判定

〇:正常(好ましい発泡成形状態)

×:異常発泡(発泡ガスがスキンから吹き出し型通りの成形を留めない状態)、オーバーキュアー(架橋が強すぎて十分な発泡が出来なかったり、スキンの伸びが不足し発泡ガス圧により裂ける状態)、未発泡(目的とする発泡体が得られない状態)。

比重

浮力法で測定した。

40 判定

 $0:0.4\sim0.8$

×:0.4未満、または0.8を超える。

硬度:

SR1S0101に準拠した ASKER C型(スポンジ硬度計)で測定。

判定

〇:55~75度

×:55度未満(柔らかすぎて少量の加重で変形する)、75度超える(硬すぎてクッション性に欠ける)

[0100]

31

引張強度:

JIS K6251 (2号ダンベル使用) に準拠して 測定した。

判定

○:35MPa以上×:35MPa未満

引張伸び

JIS K6251 (2号ダンベル使用) に準拠し測 定した。

判定

○:300%以上 ×:300%未満

引裂強度

〇:15 k N/m以上

×:15 k N/m未満

[0101]

圧縮永久歪(C/S)

ISO815 (50℃・25%圧縮・22時間、室温24時間後) に準拠し測定した。

判定

○:60%未満 ×:60%以上

[0102]

AKRON摩耗

JIS K6264に準拠して評価した。

測定条件; 6 lbs、3000回、アングル15度 判定:

○:0.4 cc未満

×:0.4 cc以上

[0103]

成形外観:

成形体表面外観の混色、エアースコーチ(成形品に気 泡が入る状態)、エアーポケット(十分な架橋発泡が部 分的に出来ない状態)、発泡性、状態を目視評価した。

判定

◎:混色なく金型転写良好、外観美麗

○: 殆ど混色なく実用性を備えた外観

×:混色あり外観不良

成形収縮

◎:1%未満

 $0:1\sim1.9\%$

×:2%以上

[0104]

実施例1~5、比較例1~6

混練り:

表1に示す配合処方で、配合物を3L加圧ニーダーを 用い、90℃、10分間混練りし、120℃で排出した

32

10 シート化:

10インチロールを用いて混練りされた混練り物を、

3. 1~3. 9 mm厚シートに分だしを行った。

テストピース作成:

200トン加硫プレス機を使用し、物性評価ピースは 3mm厚×100mm×150mm金型を使用し150 ℃×10分架橋し各々の評価用ピースに供した。

外観評価は、複数の色を配置した多色専用 4 mm厚靴 金型を用い成形外観を評価した。

以上の結果を表1に示す。

表 1 から明らかなように実施例 $1 \sim 5$ は、本発明の組成物であり、多色スポンジ成形外観、スポンジ成形収縮、硬度、引張強度、引裂強度、密度、C/S および AK RON Ab (アクロン摩耗) 特性が優れ、かつこれら評価項目の何れもが欠けることなく優れている。

これに対し、比較例 1 は、本発明範囲外で(B)成分 がない組成物であり、硬度、摩耗および成形外観特性が 満足できない。

比較例2は、本発明範囲外で(A)成分がない組成物であり、硬度(変形)、成形収縮特性が満足できない。

比較例3,4は、本発明の架橋剤成分が範囲外の組成物で、何れも良好な架橋発泡体が得られず各評価ができなかった

比較例 5, 6 は、本発明の発泡剤成分が範囲外の組成物で、比較例 5 は目的とする軽量スポンジが得られず、比較例 6 は発泡ガス過剰でスポンジが破壊し、何れもスポンジ評価に供することができなかった。

[0105]

【表1】

33

	:		中存值					五十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二			
	,	ļ	X TO			-	Ç	10±X			ľ
		7	5	4	2		7	3	4	5	٥
配合											
JSR830(※1)	49		30	90	20	100		40	40	40	40
UBE SPB105(%2)		40									
	30	30	40	20	30		05	30	30	30	30
UBE VCR617(%4)	70	20	30	20	20		20	20	50	20	20
天然ゴム(※5)	10	10			10			10	10	10	10
TR2250(%6)					20						
亜鉛華(※7)	3	3	3	3	3	3	3	က	3	က	က
ジンクステアレート(※8)	7	2	2	7	2	2	2	2	2	2	2
ステアリン酸(※9)	-	1	1	-	1	-	1	1	1	1	1
(※10) 1. にくに(い)	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5
炭酸マケネシウム(※11)		10									
軽質炭酸カルシウム(※12)	10		10	10	10	10	10	10	10	10	10
イルガノックス1076(※13)	9.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
酸化チタン(※14)	4	4	þ	4	†	. 7	4	4	4	4	4
顏料(※15)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
TAIC-60(%16)	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
PEG #4000(%17)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
架泡剤FE788(※18)	3.6	3.6	4	3	4.2	3.6	3.6	3.6	3.6		25
DCP(98%)(%19)	0.3	0.3	0.33	0.25	0.4	0.3	0.3		22	0.3	0.3
MBTS(%20)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
i i	127.5	127.5	127.93	126.85	128.2	127.5	127.5	127.2	149.2	123.9	148.9
成形条件											
多色金型4mm厚			$150^{\circ}C \times 10$ min.	min.				$150^{\circ}C \times 10$ min.	Jmin.		
物性											
発泡形態	0	0	0	0	0	0	0	×	×	×	×
	正常	出	正海	日海	正第	正常	正常	異常発泡	オーバーキュアー	未発泡	異常発泡
띩	0.6/0	0.65/0	0.6/O	0.58/0	O/9.0	0.55/O	0.65/O	-	1	0.95/×	l
N	0//9	0/0/	0/89	64/O	70/O	82/×	45/×	ı	I	×	1
TB(MPa)/判定	4.6/0	4.8/O	5.0/0	4.2/0	4.0/O	4.0/O	5.2/0	ı	ı	ı	ı
	350/O	400/O	450/O	350/O	350/O	350/O	450/O	-	ŀ	ŀ	1
TR-B(kN/m)/判定	18/0	20/O	17/0	22/0	16/0	18/O	16/0	1	1	1	ı
- 1	45/0	45/0	35/0	20/0	50/0	20/0	35/0	1	ì	×	ı
AKRON Ab(cc)/判定	0.25/O	0.31/0	0.23/O	0.7/O	0.38/O	0.55/×	0.18/O	l	ı	ı	1
成形外観 判定	0	0	0	0	0	×	0	I	ı	0	1
成形収縮 判定	0	0	0	0	0	0	×	1	1	0	1

【0106】 ※1) JSR社製、RB830(1, 2ーポリブタジ 50

エン)、融点=110℃、η s p / c = 0. 8、結晶化

度=28%

※2) 宇部興産社製、UBE SPB105 (1, 2 -ポリブタジエン)、融点=105℃、ηsp/c=1. 1結晶化度=26%

3) 宇部興産社製、 UBE VCR412、1, 2 -結合12%、シス1, 4-結合86%、トランス1, 4-結合2%

※4) 宇部興産社製、UBE VCR617、1, 2 -結合17%、シス1, 4-結合81%、トランス1, 4-結合2%

※5) 天然ゴム、RSS#1素練り品 ML₁₊₄ (100℃) = 60

※6)ジェイエスアールクレイトンエラストマー社製 、TR2250、リニアタイプSBS、スチレン含量5 2%、非油展タイプ

※7) 亜鉛華: 堺化学工業社製、二種使用

※8) ジンクステアレート:堺化学社製、比重1.0

※9) ステアリン酸:旭電化社製、融点71℃

※10) シリコンゴム (高分子シリコン): ダウコーニ 20 ング社製、高分子シリコンゴムコンパウンド、CF20 1U

※11) 炭酸マグネシウム:徳山ソーダ社製、トクシールTT

※12) 軽質炭酸カルシウム:白石工業社製、シルバー W

※13) イルガノックス1076:チバ・スペシャルティ・ケミカルズ社製、老化防止剤

※14)酸化チタン:堺化学社製、アナターゼ型

※15) 顔料:山陽色素社製、群青を10%RB830 30 マスターバッチ

※16) TAIC-60:日本化成社製

※17) P E G # 4 0 0 0 : 山陽化成工業社製、ポリエ チレングリコール

※18) 発泡剤 F E 7 8 8: 永和化成社製、分解温度 1 3 9 ℃、アゾ系

※19) D C P (98%):日本油脂社製、パークミル D (ジクミルパーオキサイド)

36 ※20)MBTS:大内新興化学工業社製、ノクセラー

【産業上の利用可能性】

DM (ジベンゾチアジルジスルファイド)

[0107]

本発明の発泡体用組成物によれば、特定の(A)1,2ーポリブタジエンと(B)VCRとを組み合わせ、必要に応じてさらに(C)他の熱可塑性重合体を配合しているので、厚み精度に優れ、適度な硬度を有し、平滑性に優れ、さらに熱をかけても流れすぎることのなく(温度に対して鈍感であり混色がない)加工性に優れている

このため、本発明の組成物において、(A)~(B) 成分が100重量%系および(A)~(B) 成分と(C) 成分として熱可塑性エラストマーとのブレンド系のものは、ランニングシューズ底、ジョギングシューズ底、ゴルフシューズ底、ベースボールシューズ底、サッカーシューズ底などのスポーツシューズ底、ヒールリフト、玩具、文具、建材、日用雑貨、発泡成形用途、シート成形用途、インジェクションシューズ底(発泡、非発泡)、ユニットソール、ヘップサンダル、カジュアルシューズ底、紳士・婦人シューズ底、保護具、自動車部品、電気部品用途などに有用である。

[0108]

また、本発明の組成物から製造された成形体(架橋・ 発泡物)は、具体的には、紳士靴、婦人靴、カジュアル シューズ、ランニングシューズ、ジョギングシューズ、 トラッキングシューズ、各種競技用シューズ、登山シュ ーズ、ドレスシューズ、ゴルフシューズ、屋内履きシュ ーズ、スリッパ類、ビーチサンダル類などの履物全般の 靴底材料として有用である。

また、本発明の組成物および成形体(架橋・発泡物)は、必要に応じて、自動車部品、建材部品、工業部品、玩具・雑貨部品、スポーツ・健康部品などの各種成形品や、各種シート、フィルム、そのほかの工業用品、緩衝材料、包装材料などに使用することができる。また、本発明の発泡成形体(架橋物を含む)は、寸法精度に優れ、耐久性、クッション性にも優れており、熱成形スポンジにも応用できる。

フロントページの続き

(51) Int. CI.		FΙ		テーマコード(参考)
CO8L 7/00	(2006. 01)	C 0 8 F	(5/5415	·
CO8L 9/00	(2006. 01)	C 0 8 I	_ 7/00	
C O 8 L 21/00	(2006. 01)	C 0 8 I	_ 9/00	
C O 8 L 101/00	(2006. 01)	C 0 8 I	21/00	
		C 0 8 I	_ 101/00	
Fターム(参考) 4F074	AA06 AA07 A	AA10 AA11 AA90	AA97 AA98 AB0	O AC21 AC26
	AD10 AG01 A	AGO2 AGO3 AGO4	AG05 AG06 AG0	7 AG10 AG11
	AG20 BA13 B	BA16 BA19 BA29	BA95 BB02 BB0	5 BB10 BB12
	CA21 CA26 (CCO6Y DA02 DA08	DA17 DA36 DA5	9
4J002	ACO1Y ACO4W	ACO5X AEO5Z BAO1U	BB03Y BB07Y BB1	2Y BB15Y BB17Y
	BC03Y BC04Y B	BC05Y BC06Y BD03Y	BD10Y BG06Y BN0	6Y BN12Y BN15Y
	CG00Y DA039 [DA047 DE079 DE149	DE189 DE206 DE2	26 DE239 DG049
	DJ019 DJ039 (DJ049 DJ059 DK009	DL009 EF059 EG0	19 EH029 EH077
	EH147 EJ029 E	EJ039 EJ069 EK037	EK057 EK067 EK0	B7 EN109 EP029
	EQ016 ER007 E	ES006 ET006 ET008	EU199 EV079 EV1	67 EV266 EX037
	FA049 FA089 F	FB079 FB159 FD019	FD02Z FD049 FD0	59 FD069 FD079
	FD099 FD109 F	FD139 FD147 FD150	FD17U FD179 FD1	39 FD326 FD328
	GC00			